Method of controlling the braking pressure as a function of the rate of pedal actuation	
Veröffentlichungsnr. (Sek.)	□ <u>US5816667</u>
Veröffentlichungsdatum : Erfinder : Anmelder ::	1998-10-06 JOKIC MILE (DE) ITT MFG ENTERPRISES INC (US)
Veröffentlichungsnummer :	□ <u>DE4430461</u> -
Aktenzeichen: (EPIDOS-INPADOC-normiert)	US19970793641 19970227
Prioritätsaktenzeichen: (EPIDOS-INPADOC-normiert) Klassifikationssymbol (IPC): Klassifikationssymbol (EC):	DE19944430461 19940827; WO1995EP02997 19950728 B60T8/34; B60T8/32; B60T7/12; B60T13/66 B60T8/32D14D, B60T13/72
Korrespondierende Patentschriften	☐ <u>EP0776286</u> (WO9606763), <u>B1</u> , JP10504782T, ☐ <u>WO9606763</u>
Bibliographische Daten	
PCT No. PCT/EP95/02997 Sec. 371 Date Feb. 27, 1997 Sec. 102(e) Date Feb. 27, 1997 PCT Filed Jul. 28, 1995 PCT Pub. No. WO96/06763 PCT Pub. Date Mar. 7, 1996In a method of controlling the braking pressure as a function of the rate of pedal actuation, by way of a braking pressure generator which is driven by an independent force when an actuation threshold is exceeded, the actual values of the pedal travel and the vehicle deceleration or the braking pressure are determined during partial braking operations, and the actual values are compared with the nominal values or series mean values. Correction factors are derived from the respective deviation of the actual values from the nominal values, and an adaptation factor is determined in a learning process over successive partial braking operations. To determine the actuation threshold, the basic value of the threshold is multiplied by the adaptation factor.	
Daten aus der esp@cenet Datenbank I2	



® BUNDESREPUBLIK

⁽¹⁾ Offenlegungsschrift ⁽¹⁾ DE 44 30 461 A 1

(5) Int. Cl.⁶: B 60 T 8/32

DEUTSCHLAND



DEUTSCHES PATENTAMT

 (21) Aktenzeichen:
 P 44 30 461.7

 (22) Anmeldetag:
 27. 8. 94

43) Offenlegungstag:

29. 2.96

(7) Anmelder:

ITT Automotive Europe GmbH, 60488 Frankfurt, DE

@ Erfinder:

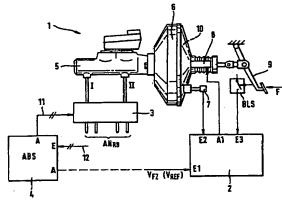
Jokic, Mile, 60439 Frankfurt, DE

(5) Für die Beurteilung der Patentfähigkeit in Betracht zu ziehende Druckschriften:

DE 43 29 139 C1
DE 42 34 041 C1
DE 42 08 496 C1
DE 41 02 497 C1
DE 40 28 290 C1
DE 40 03 957 A1

(s) Verfahren zur Steuerung des Bremsdrucks in Abhängigkeit von der Pedalbetätigungsgeschwindigkeit

Bei einem Verfahren zur Steuerung des Bremsdruckes in Abhängigkeit von der Geschwindigkeit der Pedalbetätigung, mit Hilfe eines Bremsdruckgebers, der beim Überschreiten einer Zuschaltschwelle durch eine Fremdkraft angesteuert wird, werden bei Teilbremsungen die Ist-Werte des Pedalweges (sist) und der Fahrzeugverzögerung (sist) oder des Bremsdruckes (pist) ermittelt und die Ist-Werte mit den Soll-Werten oder Serien-Mittelwerten verglichen. Aus der jeweiligen Abweichung der Ist-Werte von den Soll-Werten werden Korrekturfaktoren ermittelt und, es wird in einem Lernverfahren über nacheinanderfolgende Teilbremsungen ein Anpassungsfaktor bestimmt. Zur Bildung der Zuschaltschwelle wird dann der Grundwert dieser Schwelle mit dem Anpassungsfaktor multipliziert.



Beschreibung

Die Erfindung bezieht sich auf ein Verfahren zur Steuerung des Bremsdruckes einer Kraftfahrzeug-Bremsanlage in Abhängigkeit von der Geschwindigkeit der Pedalbetätigung, mit Hilfe eines Bremsdruckgebers, der beim Überschreiten einer Zuschaltschwelle durch eine Fremdkraft angesteuert wird, wobei die Zuschaltschwelle aus einem von der Pedalgeschwindigkeit abhängigen Schwellwert oder Grundwert und aus von der Fahrzeuggeschwindigkeit sowie von dem Pedalweg abhängigen Faktoren gebildet wird.

Aus der DE 40 28 290 Cl ist bereits ein Verfahren zur Verkürzung des Bremsweges in kritischen Fahrsituationen bekannt, bei dem eine Fremdkraft für einen erhöhten Bremsdruck sorgt, sobald die Pedalbetätigungsgeschwindigkeit einen Schwellwert übersteigt. Man geht davon aus, daß es Fälle gibt, in denen bei einer Panikoder Notbremsung der Fahrer das Pedal zwar mit hoher Geschwindigkeit betätigt, jedoch nur eine unzureichende Kraft auf das Pedal ausübt. Durch die Fremdkraft wird daher in dieser Situation der Fahrer unterstützt und dadurch eine Bremskraft hervorgerufen, die höher ist als die Bremskraft, die bei normaler Pedalbetätigung der Pedalkraft entsprechen würde.

Aus verständlichen Gründen muß sichergestellt sein, daß die Fremdkraft nicht ungewollt auftritt, weil dies eine unerwünscht hohe, mit einem Auffahrrisiko des nachfolgenden Fahrzeugs verbundene Verzögerung des

Fahrzeugs zur Folge hätte.

Die Zuschaltschwelle der Fremdkraft sollte also einerseits so niedrig liegen, daß auch bei einem nicht allzu kräftigen Fahrer diese Schwelle in einer Notsituation mit Sicherheit überschritten wird, doch sollte sie andererseits so hoch liegen, daß eine unbeabsichtigte Fremdskraftansteuerung unterbleibt. Das Erfüllen dieser gegensätzlichen Forderungen bereitet insbesondere deswegen Schwierigkeiten, weil die Pedalbetätigungscharakteristik eines Fahrzeugs von Fertigungstoleranzen der einzelnen Bauteile und auch von dem Zustand der 40 Bremsanlage und der Bremsflüssigkeit abhängig ist.

Der Erfindung liegt daher die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren zu entwickeln, das eine möglichst genaue Einstellung und Einhaltung der Zuschaltschwelle er-

möglicht.

Es hat sich herausgestellt, daß diese Aufgabe durch das im Anspruch 1 beschriebene Verfahren gelöst werden kann. Das Besondere des erfindungsgemäßen Verfahrens besteht darin,

daß bei Teilbremsungen die Ist-Werte des Pedalwegs 50 und/oder der Fahrzeugverzögerung und/oder des Bremsdruckes ermittelt werden,

daß die Istwerte mit Sollwerten, die Vorgaben, Serien-Mittelwerte oder dergl. sind, verglichen werden,

daß aus der jeweiligen Abweichung der Ist-Werte von den Sollwerten Korrekturfaktoren ermittelt werden, daß in einem Lernverfahren über nacheinanderfolgende Teilbremsungen ein Anpassungsfaktor gebildet wird

und

daß zur Bildung der Zuschaltschwelle der Grundwert 60 zusätzlich mit dem Anpassungsfaktor multipliziert wird.

Erfindungsgemäß wird also in einem Lernverfahren die Pedalbetätigungscharakteristik auf ein vorgegebenes Verhalten oder auf einen Serien-Mittelwert eingestellt. Die bisher für die Pedalcharakteristik entscheidenden Einflußfaktoren, wie

- Entlüftungszustand der Bremsanlage (Luft im

System),

- Belagqualität (weich; hart),
- Leerweg.
- Alterungs- und Verschleißauswirkungen,
- Volumenaufnahme der hydraulischen Verbraucher und
- Fertigungstoleranzen verlieren an Bedeutung,

werden kompensiert oder in ihrer Auswirkung entscheidend gemildert.

Die Zuschaltschwelle kann nun recht genau auf den vorgenannten Kompromißwert eingestellt werden, der Fahrer mit unterschiedlichen Pedalbetätigungsgewohnheiten zufriedenstellt.

Nach einem vorteilhaften Ausführungsbeispiel der Erfindung werden während der einzelnen Teilbremsvorgänge die Ist-Werte des Pedalwegs und der Beschleunigung gemessen, der Pedalwegs-Ist-Wert mit dem Sollwert der Fahrzeugverzögerung oder dem Sollwert des Bremsdruckes verglichen und ein Korrekturfaktor aus den Soll- und Ist-Werten abgeleitet.

Weiterhin besteht ein Ausführungsbeispiel des erfindungsgemäßen Verfahrens darin, daß der Anpassungsfaktor durch Mittelwertbildung über nacheinanderfolgende Teilbremsungen, bei denen der Pedalweg und/oder die Fahrzeugverzögerung einen vorgegebenen Mindestwert überschreiten, gebildet wird.

Es ist zweckmäßig, die Korrekturfaktoren durch Vergleich der Ist-Werte mit tabellarisch, z. B. im Festwertspeicher eines Mikrocontrollers, gespeicherten Sollwer-

ten zu ermitteln.

Des weiteren besteht eine Ausführungsart der Erfindung darin, daß durch Plausibilitätsüberlegungen bestimmte Meßwerte während des Lernverfahrens ausgeschlossen werden. So ist es sinnvoll, bei der Mittelwertberechnung zur Bildung des Anpassungsfaktors außergewöhnliche, z. B. durch Berg- oder Talfahrt oder durch Regelungsvorgänge beeinflußte Meßwerte, die natürlich von den Normalwerten oder Mittelwerten abweichen, im Lernvorgang des Anpassungsfaktors nicht zu berücksichtigen.

Schließlich besteht eine Ausführungsart des erfindungsgemäßen Verfahrens noch darin, die Pedalbetätigungsgeschwindigkeit, wenn es sich um einen Bremsdruckgeber mit einem Unterdruck-Bremskraftverstärker handelt, mit Hilfe eines den Membranweg des Ver-

stärkers messenden Sensors zu ermitteln.

Weitere Einzelheiten der Erfindung gehen aus der folgenden Beschreibung anhand der beigefügten Abbildungen hervor.

Es zeigen

Fig. 1 in schematischer Darstellung die wichtigsten Komponenten einer Bremsanlage zur Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens und

Fig. 2A-C Diagramme zur Veranschaulichung der

Arbeitsweise der Bremsanlage nach Fig. 1.

Nach dem Ausführungsbeispiel gemäß Fig. 1 besteht die Bremsanlage im wesentlichen aus einem pedalbetätigten Bremsdruckgeber 1, einem elektronischen Steuergerät 2, einem Ventilblock 3 und einem Regler 4. Die Komponenten 1 und 2 sind zur Durchführung des erfindungsgemäßen Verfahrens erforderlich, während eine Verwendung der Komponenten 3 und 4, die die Bremsanlage zu einem Antiblockiersystem (ABS) erweitern, nur deswegen sinnvoll ist, weil eine Bremsanlage mit Fremdkraftansteuerung zweckmäßigerweise so ausgelegt wird, daß bei Fremdkraftansteuerung die Blockierschwelle erreicht wird.

Der Bremsdruckgeber 1 setzt sich aus einem Tandemhauptzylinder 5 mit einem vorgeschalteten Unterdruck-Bremskraftverstärker 6 zusammen. Der Pedalweg wird im vorliegenden Fall durch einen Membranwegsensor 7 erfaßt, der ein elektrisches, den zurückgelegten Pedalweg anzeigendes Signal erzeugt und dem elektronischen Steuergerät 2 zuleitet. Am Eingang des Unterdruck-Bremskraftverstärkers 6 befindet sich ein elektromechanisch betätigbares Ventil 8, durch dessen Ansteuerung eine Fremdkraft, die in gleicher Richtung 10 wie die auf das Pedal 9 ausgeübte Pedalkraft F wirkt, ausgeübt wird. Über das Ventil wird zur Fremdkraftansteuerung eine Verbindung von der Atmosphäre zur Unterdruckkammer 11 des Bremskraftverstärkers 6 hergestellt und dadurch in bekannter Weise eine Kraft 15 auf die (nicht gezeigten) Kolben des Hauptzylinders 5 ausgeübt, die schließlich den erwünschten Bremsdruck in den Bremskreisen I, II der Bremsanlage hervorrufen.

In Fig. 1 ist außerdem noch ein Bremsbetätigungsdessen Ausgangssignal ebenfalls dem Steuergerät 2 über einen Eingang E3 zugeführt wird und der u. a. zur Absicherung und Überwachung einzelner Funktionen der Bremsanlage dient.

Die Pedalbetätigungsgeschwindigkeit vped wird mit 25 Hilfe der Elektronik des Steuergerätes 2 aus den Ausgangssignalen des Membranwegsensors 7 abgeleitet.

Außerdem wird dem Steuergerät 2 über einen Eingang E1 die Fahrzeuggeschwindigkeit VFZ oder eine Fahrzeugreferenzgeschwindigkeit VREF signalisiert. Bei 30 Anlagen mit ABS kann dieses Signal unmittelbar, wie durch die Strichelung angedeutet ist, dem ABS-Regler 4 entnommen werden.

Der Ventilblock 3, an der über die angedeuteten Anschlüsse ANRB die Radbremsen angeschlossen werden, 35 dient zur Bremsdruckmodulation während einer Blokkierschutzregelung. Über eine Sammelleitung 11 werden die Ventile durch den ABS-Regler 4 gesteuert. Eingangssignale zur Gewinnung der Bremsdrucksteuersignale werden dem ABS-Regler 4 über eine Mehrfachlei- 40 tung 12 zugeführt; wichtige Eingangsinformationen für einen ABS-Regler werden bekanntlich durch radindividuelle Drehgeschwindigkeitssensoren gewonnen.

Hauptzylinder 5 und Bremskraftverstärker 6 nach Fig. 1 arbeiten bei Teilbremsungen, d. h. bei Bremsvor- 45 gangen ohne Ansprechen der Regelung, in konventioneller Weise.

Kriterium für eine Panik- oder Notbremsung ist das Überschreiten einer bestimmten Pedal- bzw. Pedalbetätigungsgeschwindigkeit. Wird die Zuschaltschwelle 50 überschritten, setzt die Fremdkraftansteuerung ein, indem über den Ausgang A1 des Steuergerätes 2 das elektromechanische Ventil 8 angesteuert wird, dadurch Druckausgleich in der Unterdruckkammer 10 des Unterdruck-Bremskraftverstärkers 6 herbeigeführt und 55 der Bremskraftverstärker 6 voll ausgesteuert wird. Nach dem Erreichen der Zuschaltschwelle wird also in den Bremskreisen I, II der Bremsanlage ein Bremsdruck aufgebaut, der nicht mehr der Pedalkraft F proportional ist, sondern über den der Pedalkraft F entsprechenden 60 Druck hinausgeht. Ein ungewolltes Überschreiten der Zuschaltschwelle, obwohl nur eine Teilbremsung beabsichtigt war, kann folglich im Verkehrsgeschehen zu gefährlichen Situationen führen.

Die Zuschaltschwelle, nämlich der Geschwindigkeits- 65 wert der Pedalbetätigung, bei dessen Erreichen oder Überschreiten die Fremdkraftansteuerung einsetzt, wird durch einen Grundwert GW definiert, der mit ei-

nem von der Fahrzeuggeschwindigkeit abhängigen Faktor Kv und mit einem von der Pedal- bzw. Membranstellung abhängigen Faktor Ks multipliziert wird. Fig. 2A zeigt den grundsätzlichen Verlauf des von der Fahrzeuggeschwindigkeit abhängigen Faktors Kv. Fig. 2B den Verlauf des Faktors Ks über dem Membranweg. Bei den Kurven nach Fig. 2A und 2B wurde für alle Größen ein linearer Maßstab gewählt.

Gemäß Fig. 2A ist bei geringer Geschwindigkeit der Faktor K, relativ hoch, nimmt mit wachsender Geschwindigkeit ab, um schließlich ab einer vorgegebenen Geschwindigkeitsschwelle in einen konstanten Wert Kyo überzugehen. Der von der Membran- oder Pedalstellung Sped abhängige Faktor zeigt ein ähnliches Bild. Bei Pedalverschiebung ist anfangs der Faktor Ks relativ hoch, nimmt bei fortschreitender Pedalverschiebung zunächst ab, um nach dem Erreichen einer bestimmten Pedalstellung in einen konstanten Wert überzugehen.

Die tatsächlich mit einer bestimmten Pedalkraft F oder Bremslichtschalter BLS symbolisch angedeutet, 20 hervorgerufene Pedalbetätigungs- bzw. Membranverschiebungsgeschwindigkeit Vped hängt jedoch in einem hohen Maße von der Pedalbetätigungscharakteristik ab, die das "Pedalgefühl" prägt. Diese Pedalbetätigungscharakteristik wird jedoch bei gleichem Fahrzeug und gleicher Bremsanlage in hohem Maße von der jeweiligen Bremseneinstellung bzw. von Fertigungstoleranzen, vom Leerweg, der Belagqualität usw. und ganz besonders von dem Betriebszustand der Bremsanlage bestimmt. Eine ungenügende Entlüftung der Bremsanlage macht sich sehr stark bemerkbar. Die Abweichungen von den gewünschten Werten der Pedalbetätigungscharakteristik, d. h. von den Sollwerten oder von den Serien-Mittelwerten, sind erheblich. Fig. 2C, die den Pedalweg Sped über dem hydraulischen Druck phyd in der Bremsanlage wiedergibt, veranschaulicht die in der Praxis auftretenden Toleranzen. Die mittlere, durchgezogene Kennlinie bezieht sich auf den Sollwert oder Serien-Mittelwert, während die gestrichelte obere Kurve 1 eine Bremse mit "weichem" Pedalgefühl, die untere gestrichelte Kurve 2 eine Bremsanlage mit "harter" Pedalbetätigungscharakteristik wiedergibt. Im Vergleich zu dem Sollwert nach der Kurve SW weist das Verhalten der Bremse nach Kurve 1 auf einen ungünstigen Betriebszustand, auf Luft in der Bremsanlage oder auf andere nachteilige Effekte hin. Eine Bremsanlage mit dem Verhalten nach Kurve 2 liegt über dem Qualitätsstandard nach dem Serien-Mittelwert oder Sollwert SW.

Mit dem erfindungsgemäßen Verfahren werden nun die Fertigungstoleranzen und nachteilige Einflüsse, die hohe Abweichungen der Pedalbetätigungscharakteristik von dem Sollwert zur Folge haben, ausgeglichen oder zumindest gemildert. Hierzu wird bei jeder Teilbremsung der tatsächliche Pedalwert Sist mit Hilfe des Pedalweg- oder Membranwegsensors 7 gemessen und außerdem die bei diesem Bremsvorgang erreichte Verzögerung Alst des Fahrzeugs aus der Fahrzeuggeschwindigkeit und deren zeitlichen Änderung errechnet. Diese Verzögerung alst läßt auf einen bestimmten Bremsdruck plst schließen. Durch Vergleich der Ist-Werte mit den Sollwerten wird ein Korrekturfaktor ermittelt, der die Abweichung der Ist-Werte von den Sollwerten wiedergibt. Der die Zuschaltschwelle bestimmende Grundwert GW (oder das Produkt aus Grundwert und den Faktoren Ky und Ks) wird mit diesem Korrekturfaktor multipliziert und dadurch die Zuschaltschwelle in der gewünschten Weise verschoben. Auf Basis der Messungen und Sollwert-Ist-Wert-Vergleiche während der einzelnen Teilbremsungen wird in einem

Lernverfahren ein Anpassungsfaktor A_K gebildet, z. B. durch Mittelwertbildung über eine bestimmte Zahl aufeinanderfolgender Teilbremsungen.

Eine Möglichkeit zur Bildung des Korrekturfaktors besteht darin, den Ist-Wert der Pedalstellung oder der Membran-Stellung Sist mit Hilfe des Wegsensors 7 zu messen, diesen Ist-Wert Sist mit dem zugehörigen Sollwert des Bremsdruckes oder Sollwert der Verzögerung asoll zu vergleichen und schließlich diesen Sollwert asoll mit dem Ist-Wert der Fahrzeugverzögerung, die sich durch zeitliche Ableitung der Fahrzeuggeschwindigkeit bestimmen läßt, in Relation zu setzen. Der Korrekturfaktor F_{K1} ergibt sich dann aus der Beziehung

$F_{K1} = a_{Soli}/a_{ist}$

Der Korrekturfaktor könnte auch in entsprechender Weise durch die Beziehung

F'K1 = psoll/plst-

definiert werden; psoll ist der erwartete hydraulische Bremsdruck, plst der tatsächlich gemessene oder aus der tatsächlichen Fahrzeugverzögerung errechnete Bremsdruck

Andererseits müßte es auch möglich sein, den Korrekturfaktor FK2 durch die Beziehung

FK2 = Sist/SSoll

zu definieren, wobei wiederum ssoll durch tabellarische Zuordnung des Soll-Bremsdruckes oder der Soll-Fahrzeugverzögerung zu dem tatsächlichen Pedalweg sist ermittelt werden kann.

Da die einzelnen Teilbremsungen durch überlagerte Effekte, wie geringes Gefälle oder Anstieg, unterschiedliche Pedalkräfte, Nichtlinearitäten usw. voneinander abweichen, ist es erforderlich, aus den einzelnen Bremsvorgängen bzw. Meßvorgängen oder aus den jeweils errechneten Korrekturfaktoren Mittelwerte zu bilden und aus diesen dann in einem Lernverfahren den Anpassungsfaktor A_K abzuleiten. Beispielsweise können bereits durch Mittelwertbildung über fünf "Normal"-Teilbremsungen brauchbare Korrekturwerte abgeleitet werden.

Als "normal" werden hierbei Bremsvorgänge angesehen, bei denen das Fahrzeug auf einigermaßen ebener Straße fährt; Sonderfälle, wie Bergfahrt oder Talfahrt, die beim Vergleich der Ist-Werte mit den Sollwerten zu Fehlinterpretationen führen könnten, werden durch Plausibilitätsüberlegungen bei der Berechnung der Korrektur- und Anpassungsfaktoren bzw. bei der Mittelwertbildung ausgeschlossen.

Der zuvor definierte Korrekturfaktor F_{K1} , $F'_{K1'}$, F_{K2} gibt Auskunft über den Zustand der Bremsanlage und über die Abweichung von den Sollwerten oder Serien-Mittelwerten. Dies gilt natürlich ebenfalls für den z. B. durch Mittelung aus den Korrekturfaktoren gewonnenen Anpassungsfaktor. Ist im vorliegenden Fall der Faktor $F_K = 1$, entspricht die Bremsanlage dem Serienmittelwert. Ist $F_K > 1$, handelt es sich um eine vergleichsweise schlichte Anlage mit weichem Pedalgefühl; bei $F_K < 1$ liegt die Anlage und ihr Betriebszustand über dem Durchschnitt.

Das Lernverfahren läßt sich je nach Fahrzeugart und 65 gewünschter Pedalbetätigungscharakteristik in unterschiedlicher Weise ausführen. Es ist möglich, das Lernverfahren erst nach einer bestimmten Anzahl von Teil-

bremsungen in Gang zu setzen. Die Lernprozedur kann bei jedem Starten des Fahrzeugmotors erneut beginnen oder von dem zuvor erlernten Wert auszugehen. In jedem Falle dürfte es sinnvoll sein, die Korrektur der anfänglichen Zuschaltschwelle durch den erlernten Korrektur- und Anpassungsfaktor in relativ kleinen, für den Fahrer unmerklichen, zumindest nicht störenden Schritten durchzuführen.

Die Errechnung der Korrektur- und Anpassungsfaktoren im Steuergerät 2 läßt sich mit elektronischer Hardware oder, wie heutzutage üblich, durch Datenverarbeitung, beispielsweise mit Hilfe eines Mikrocontrollers, verwirklichen. Dem Fachmann stehen beide Möglichkeiten und Mischformen zur Verfügung.

Patentansprüche

1. Verfahren zur Steuerung des Bremsdruckes einer Kraftfahrzeug-Bremsanlage in Abhängigkeit von der Geschwindigkeit der Pedalbetätigung, mit Hilfe eines Bremsdruckgebers, der beim Überschreiten einer Zuschaltschwelle durch eine Fremdkraft angesteuert wird, wobei die Zuschaltschwelle aus einem von der Pedalgeschwindigkeit abhängigen Schwellwert oder Grundwert und aus von der Fahrzeuggeschwindigkeit sowie von dem Pedalweg abhängigen Faktoren gebildet wird, dadurch gekennzeichnet,

- daß bei Teilbremsungen die Ist-Werte des Pedalwegs (Sist) und/oder der Fahrzeugverzögerung (aist) und/oder des Bremsdruckes (pist)

ermittelt werden,

- daß die Istwerte mit Sollwerten, die Vorgaben, Serien-Mittelwerte oder dergl. sind, verglichen werden,

- daß aus der jeweiligen Abweichung der Ist-Werte von den Sollwerten Korrekturfaktoren (F_{K1}, F'_{K1}, F_{K2}) ermittelt werden,

 daß in einem Lernverfahren über nacheinanderfolgende Teilbremsungen ein Anpassungsfaktor (AK) gebildet wird und

- daß zur Bildung der Zuschaltschwelle der Grundwert (GW) zusätzlich mit dem Anpas-

sungsfaktor multipliziert wird.

2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß während der einzelnen Teilbremsungen die Ist-Werte des Pedalwegs (Sist) und der Beschleunigung (alst) gemessen werden, der Ist-Wert des Pedalweges (Sist) mit dem Sollwert der Fahrzeugverzögerung (asoll) oder mit dem Sollwert des Bremsdruckes (psoll) verglichen wird und ein Korrekturfaktor (FK1, F'K1) nach der Beziehung

 $F_{K1} = a_{Soll/alst} oder$ $F'_{K1} = p_{Soll}/p_{lst}$

gebildet wird, wobei bedeuten

a_{Soll} = Sollwert der Fahrzeugbeschleunigung a_{Ist} = Ist-Wert der Fahrzeugbeschleunigung

p_{Soll} = Soll-Bremsdruck

plst = 1st-Bremsdruck.

3. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß während der einzelnen Teilbremsungen die Ist-Werte des Pedalwegs (sist) und der Beschleunigung (aist) oder des Bremsdruckes (pist) gemessen werden, der Ist-Wert der Fahrzeugverzögerung (aist) oder des Bremsdruckes (pist) mit dem Sollwert des Pedalweges (ssoil) verglichen wird und

6

8

ein Korrekturfaktor (FK2) nach der Beziehung

 $F_{K2} = s_{1st}/s_{Sol}$

gebildet wird.

4. Verfahren nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, daß der Anpassungsfaktor (AK) durch Mittelwertbildung über nacheinanderfolgende Teilbremsungen, bei denen der Pedalweg und/oder die Fahrzeugverzögerung vorgegebene Mindestwerte überschreiten, gebildet wird.

5. Verfahren nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß die Korrekturfaktoren (Fk1, Fk1', Fk2) durch Vergleich 15 der Ist-Werte mit tabellarisch gespeicherten Sollwerten, z. B. im Festwertspeicher eines Mikrocont-

rollers, ermittelt werden.

6. Verfahren nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, daß im 20 Rahmen des Lernverfahrens bzw. bei der Mittelwertbildung zur Bestimmung des Anpassungsfak-

wertbildung zur Bestimmung des Anpassungsfaktors außergewöhnliche, z. B. durch Berg- oder Talfahrt oder durch einen Regelvorgang bedingte Meßwerte ausgeschlossen werden.

7. Verfahren nach einem oder mehreren der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, daß die Pedalbetätigungsgeschwindigkeit bei Verwendung eines mit einem Unterdruck-Bremskraftverstärker (6) ausgerüsteten Bremsdruckgebers (1) mit Hilfe eines des Membranweg des Bremskraftverstärkers (6) messenden Sensors (7) ermittelt wird.

Hierzu 2 Seite(n) Zeichnungen

35

40

45

50

55

60

65

- Leerseite -

Nummer:

Int. Cl.⁶:

DE 44 30 461 A1 B 60 T 8/32 29. Februar 1996

Offenlegungstag:

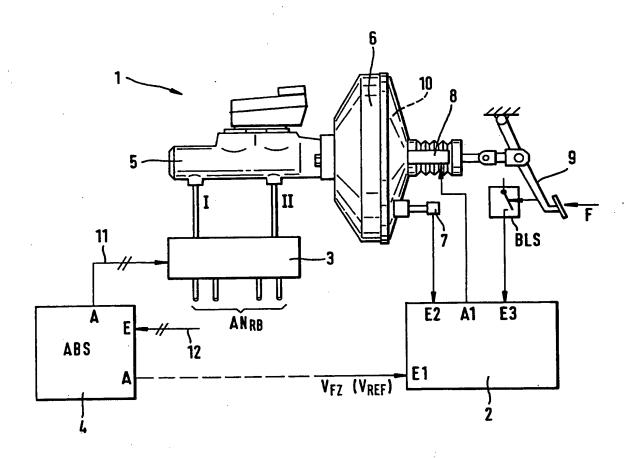


Fig. 1

Nummer: Int. Cl.⁶:

Offenlegungstag:

DE 44 30 461 A1 B 60 T 8/32 29. Februar 1996

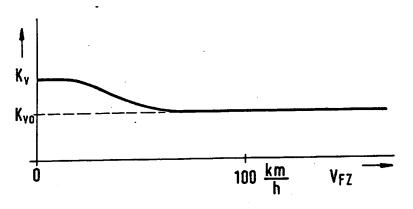


Fig.2A

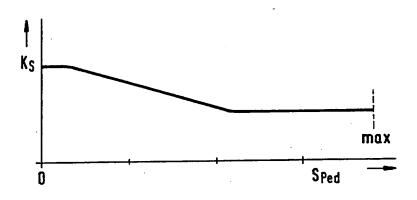


Fig.2B

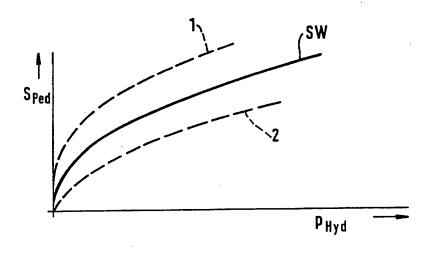


Fig. 2C